

## PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number : 06-331941

(43)Date of publication of application : 02.12.1994

(51)Int.Cl.

G02B 27/42

G02B 13/18

(21)Application number : 05-116791

(71)Applicant : OLYMPUS OPTICAL CO LTD

(22)Date of filing : 19.05.1993

(72)Inventor : HISAYOSHI KEIICHI

## (54) PROJECTION LENS SYSTEM

## (57)Abstract:

PURPOSE: To provide a compact projection lens in which aberrations including the chromatic aberration are effectively compensated and having less problem of manufacturing ability, high resolving power and a wide exposure area when a glass material available for a lens material is limited.

CONSTITUTION: In a projection lens system 10 composed of plural lenses in which at least one lens is composed of a diffractive optical element 11, the diffractive optical element 11 has paraxial positive power and a pitch array continuously varying from a positive power to a negative power as being separated from the optical axis. Since the diffractive optical element 11 generates a large aberration having inverted sign to the aberration generated in a diffraction system, the various aberrations of the projection lens system 10 are excellently compensated and an on-axis chromatic aberration is also improved. By such a pitch array, the minimum pitch of the diffractive optical element 11 does not become too small.



## LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

09.05.2000

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of extinction of right]

Copyright (C); 1998,2000 Japanese Patent Office

(19) 日本国特許庁 (J P)

(12) 公開特許公報 (A)

(11) 特許出願公開番号

特開平 6 - 3 3 1 9 4 1

(43) 公開日 平成 6 年 (1994) 12 月 2 日

(51) Int. Cl.<sup>5</sup>  
G02B 27/42  
13/18

識別記号 庁内整理番号  
9120-2K  
9120-2K

F I

技術表示箇所

審査請求 未請求 請求項の数 2 O L (全 19 頁)

(21) 出願番号 特願平 5 - 1 1 6 7 9 1

(22) 出願日 平成 5 年 (1993) 5 月 19 日

(71) 出願人 0 0 0 0 0 0 3 7 6

オリンパス光学工業株式会社

東京都渋谷区幡ヶ谷 2 丁目 4 3 番 2 号

(72) 発明者 久芳 圭一

東京都渋谷区幡ヶ谷 2 丁目 4 3 番 2 号オリ

ンパス光学工業株式会社内

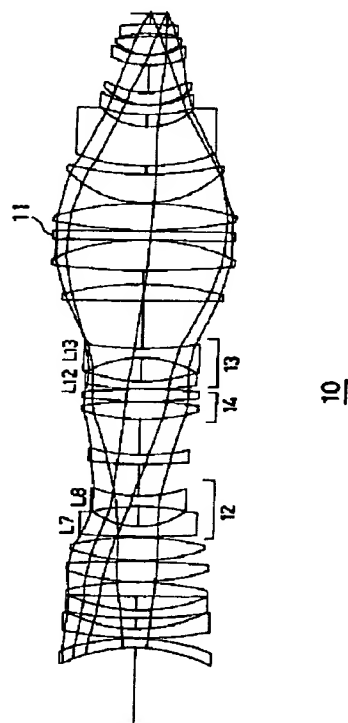
(74) 代理人 弁理士 荏澤 弘 (外 7 名)

(54) 【発明の名称】 投影レンズ系

(57) 【要約】

【目的】 レンズ材料として使用できる硝材が限定されている場合に、色収差を含む諸収差を有効に補正したコンパクトで製作性の問題の少ない高解像力・広露光面積投影レンズ系。

【構成】 複数のレンズから構成されており、その中の少なくとも 1 つのレンズが回折光学素子 11 からなる投影レンズ系 10 において、回折光学素子 11 が、近軸的には正パワーを持ち、光軸から離れるに従って正パワーから負パワーに連続的に変化するピッチ配列を持つ。回折光学素子は、屈折系で発生する収差と逆符号の大きな収差を発生させるので、投影レンズ系の諸収差を良好に補正し、軸上色収差も改善される。このようなピッチ配列により、回折光学素子の最小ピッチがあまり小さくならない。



## 【特許請求の範囲】

【請求項 1】 複数のレンズから構成されており、その中の少なくとも 1 つのレンズが回折光学素子からなる投影レンズ系において、前記回折光学素子が、近軸的には正パワーを持ち、光軸から離れるに従って正パワーから負パワーに連続的に変化するピッチ配列を持つことを特徴とする投影レンズ系。

【請求項 2】 前記回折光学素子の中間部の正パワーから負パワーへ変化する途中のノーパワー部の位置が、下記の条件を満足することを特徴とする請求項 1 記載の投影レンズ系。

$$h/2 \leq p$$

ただし、 $h$  は前記回折光学素子の有効半径、 $p$  は前記回折光学素子中間部のノーパワー部の半径である。

## 【発明の詳細な説明】

## 【0001】

【産業上の利用分野】 本発明は、IC、LSI 等の微細な集積回路パターンを半導体基板上に露光する投影露光装置（以下、ステッパと言う。）に用いられる投影レンズ系に関し、特に、エキシマレーザ等の 300nm ないし 150nm 程度の紫外から真空紫外に及ぶ波長域の光源を用いて集積回路パターンを半導体基板上に露光するのに有効な投影レンズ系に関するものである。

## 【0002】

【従来の技術】 従来より、IC、LSI、液晶ディスプレイ、薄膜磁気ヘッドのパターンを半導体等の基板上に露光するためにステッパが使用されているが、近年の集積回路の集積度の向上に伴い、ステッパの投影レンズ系にもより一層の高解像力・広露光面積化が要求されている。

【0003】 一般に、レンズ系の解像力・焦点深度と波長、開口数の間には、次式が成立する。

$$\text{解像力} = k_1 \cdot \lambda / NA$$

$$\text{焦点深度} = k_2 \cdot \lambda / NA^2$$

ただし、 $\lambda$  は波長、 $NA$  は開口数、 $k_1$ 、 $k_2$  はプロセスに依存する比例定数である。

【0004】 したがって、投影レンズの解像力を向上させるためには、露光波長を短波長化するか、 $NA$  を大きくすればよい。しかし、 $NA$  を大きくする方法は、焦点深度の急激な減少を招くと共に、光学設計上の困難が伴う。

【0005】 そこで、露光波長の短波長化により高解像力化する試みがなされている。具体的には、従来のステッパで使用されている超高圧水銀ランプの  $g$  線 (436nm) や  $i$  線 (365nm) では解像力が不十分となったことから、より波長の短い KrF エキシマレーザ (248nm) や ArF エキシマレーザ (193nm) が次世代光源として有望視されている。

【0006】 一方、投影レンズを広露光面積化するためには、投影レンズの物像間距離を増加させる（投影光学

系を係数倍する）、あるいは、非球面レンズを使用するということが行われている。前者は、従来のように球面系石英レンズを使用する限りは広露光面積化にも限界があるので、投影光学系を係数倍することで、露光面積を拡大しようとするものである。

## 【0007】

【発明が解決しようとする課題】 ところで、まず、高解像化するために上記のようにエキシマレーザを光源とする場合の問題点を述べると、エキシマレーザ光は、フリーランでは、半値幅が 0.3 ~ 0.4nm 程度と大きいために、投影レンズ系の色消しが必要となる。しかし、エキシマレーザ光の波長領域では、通常のガラスの透過率が不十分であることから、使用できる硝材は、石英、蛍石、MgF<sub>2</sub> 等に限定されるが、蛍石は硬度が低くて傷つきやすく、光学研磨も容易ではなく、また、MgF<sub>2</sub> は潮解性、異方性がある等、石英以外の硝材には加工性の問題がある。したがって、投影レンズに実用上使用できる硝材は、石英に限定される。

【0008】 以上のような背景により、投影レンズ系は石英のみからなる単色設計レンズとし、光源の波長スペクトルを狭帯域化することで、光学系の色収差の発生を防ぐのが一般的方法である。しかし、このような構成の光学系には、次のような問題点が生ずる。

【0009】 ①狭帯域化によりレーザの出力が低下する。

②中心波長、スペクトル半値幅等を高精度に維持するために、レーザが複雑化する。

③光源に許容されるスペクトル半値幅は  $NA^2$  に反比例するため、デバイスの集積化に伴って投影レンズ系を高  $NA$  化すると、許容半値幅が極端に厳しくなる。

【0010】 次に、投影レンズを広露光面積化する場合の問題点としては、投影レンズを係数倍して物像間距離を増加させると、投影光学系の巨大化を招き、遂にはステッパが従来のクリーンルームに入らなくなる、あるいは、巨大なクリーンルームが必要となるという問題が生ずる。

【0011】 また、光源に要求されるスペクトル半値幅は投影レンズの焦点距離に反比例するので、光学系を係数倍するという方法は、より一層の狭帯域化が必要になり好ましくない。

【0012】 一方、屈折系レンズの場合、球面レンズと非球面レンズの製法は異なり、ステッパレンズに要求されるような高精度な非球面レンズの製作は容易ではない。

【0013】 そこで、これらの問題点を解決するために、特公平 4-214516 号に開示されているように、回折光学素子を使用した投影レンズが提案されている。

【0014】 しかし、色収差の補正を主目的として回折光学素子に正パワーの作用のみを持たせると、回折光学

素子の有効径最周辺でのピッチが非常に小さくなり、製作が非常に困難となり、かつ、色収差以外の収差補正効果があり大きくない。

【0015】以上述べたように、エキシマレーザを光源とする高解像力・高露光面積の投影光学系には、多くの問題点がある。

【0016】本発明は上記問題点を解決するためになされたものであり、その目的は、レンズ材料として使用できる硝材が限定されている場合に、色収差を含む諸収差を有効に補正したコンパクトで製作性の問題の少ない高解像力・広露光面積投影レンズ系を提供することである。

【0017】

【課題を解決するための手段】上記目的を達成する本発明の投影レンズ系は、複数のレンズから構成されており、その中の少なくとも1つのレンズが回折光学素子

(以下、DOE: Diffractive Optical Element) からなる投影レンズ系において、前記回折光学素子が、近軸的には正パワーを持ち、光軸から離れるに従って正パワーから負パワーに連続的に変化するピッチ配列を持つこと

を特徴とするものである。

【0018】この場合、回折光学素子の中間部の正パワーから負パワーへ変化する途中のノーパワー部の位置が、下記の条件を満足することが好ましい。

$$h/2 \leq p$$

ただし、hは回折光学素子の有効半径、pは回折光学素子中間部のノーパワー部の半径である。

【0019】

$$n \cdot \sin \theta = n' \cdot \sin \theta'$$

ただし、n : 入射側媒質の屈折率

n' : 射出側媒質の屈折率

$\theta$  : 光線の入射角

$\theta'$  : 光線の射出角

$$n \cdot \sin \theta - n' \cdot \sin \theta' = m \lambda / d \quad \dots (式2)$$

ただし、n : 入射側媒質の屈折率

n' : 射出側媒質の屈折率

$\theta$  : 光線の入射角

$\theta'$  : 光線の射出角

m : 回折次数

$\lambda$  : 波長

d : DOEのピッチ

なお、DOE ③は、図3に断面を示すようにブレース化をするか、図4に断面を示すようにブレース近似(この場合は、階段状に近似した)を行うと、高回折効率を維持することができる。

【0026】また、m次回折光に対するブレース化を行う場合は、図3に示すフレネルレンズ形状の断面を持つ

$$(n_1 - 1) dz / dh = n \cdot \sin \theta - n' \cdot \sin \theta' \quad \dots (式3)$$

ただし、 $n_1$  : ultra-high index lens の屈折率

(以下に説明する設計では、 $n_1 = 1.0001$ とし

【作用】本発明においては、投影レンズ系中の回折光学素子は、屈折系で発生する収差と逆符号の大きな収差を発生させるので、投影レンズ系の収差を良好に補正することができる。また、この回折光学素子が近軸的には正パワーであるので、軸上色収差も改善される。さらに、この回折光学素子のピッチ配列が光軸から離れるに従って正パワーから負パワーに連続的に変化するようになっているので、回折光学素子の最小ピッチがあまり小さくならない。

【0020】その結果、レンズ材料として使用できる硝材が限定されている場合でも、色収差を含む諸収差を良好に補正したコンパクトで製作性の問題の少ない高解像力・高露光面積の投影レンズ系を提供することができる。

【0021】

【実施例】以下、本発明による投影レンズ系の各実施例について説明する。まず、最初に、本発明で使用している回折光学素子を含む光学系の設計方法について述べる。

【0022】回折現象に基づく光学素子である本発明で用いるDOEについての原理的な説明は、例えば、『光学デザイナーのための小型光学エレメント』(オプトロニクス社)の第6章、第7章に詳しいが、以下に簡単に説明する。

【0023】屈折現象に基づく光学素子では、図1に示すように、光線①は(式1)に従うスネルの法則に基づいて曲げられる。

$$\dots (式1)$$

30 それに対して、DOEの場合は、図2に示すように、光線①は(式2)で表現される回折現象により曲げられる。

【0025】

た溝の深さaを以下の式にて設定するとよい。

$$【0027】 a = m \cdot \lambda / (n'' - 1)$$

ただし、 $n''$  : DOE ③の基板部の屈折率

DOEを含む光学系を設計する手法として、Sweatt modelが知られている。これについては、『W.C.Sweatt, "NEW METHODS OF DESIGNING HOLOGRAPHIC OPTICALELEMENTS", SPIE, Vol.126, pp.46-53(1977)』に詳しいが、図5を使用して、以下に簡単に説明する。

【0028】図5において、⑤は $n \gg 1$ なる屈折系レンズ(ultra-high index lens)、②は法線、zは光軸方向の座標、hは基板に沿う方向の座標とする。上記の論文によれば、(式3)が成立する。

【0029】

た。)

50 z : ultra-high index lens の光軸方向の座標

h : 光軸からの距離  
n : 入射側媒質の屈折率  
n' : 射出側媒質の屈折率  
θ : 光線の入射角

θ' : 光線の射出角  
したがって、(式2)、(式3)より、次の(式4)が成立する。

【0030】

$$(n, -1) dz/dh = m\lambda/d \quad \dots (式4)$$

すなわち、「n≫1なる屈折系レンズの面形状」と「DOEのピッチ」の間には、(式4)で表現される等価関係が成立するので、Sweatt modelにより設計した ultra-high index lens の面形状から、DOEのピッチ分布

を求めることができる。

【0031】具体的には、ultra-high index lens を(式5)で定義される非球面レンズとして設計したとすると、

$$z = ch^2 / \{1 + [1 - c^2 (k+1)h^2]^{1/2}\} + Ah^4 + Bh^6 + Ch^8 + Dh^{10} \quad \dots (式5)$$

ただし、z : 光軸でレンズに接する接平面からのずれ (サグ値)

A : 4次非球面係数

B : 6次非球面係数

C : 8次非球面係数

D : 10次非球面係数

(式4)、(式5)より、

c : 曲率

h : 光軸からの距離

k : 円錐定数

$$d = m\lambda / \{ (n-1) dz/dh \} \\ = [m\lambda / (n-1)] \times [ch^2 / \{1 + [1 - c^2 (k+1)h^2]^{1/2}\} + Ah^4 + Bh^6 + Ch^8 + Dh^{10}]^{-1} \quad \dots (式6)$$

が得られる。この(式6)に従ってDOEのピッチd分布を決めればよい。なお、以下に示す実施例では、非球面項として10次までしか使用していないが、もちろん12次、14次・・・の非球面項を使用してもよい。

【0032】上記(式6)より明らかなように、回折次数mを大きくすると、ピッチdが大きくなり、製作が易しくなることが分かる。以下の実施例では、説明を簡単にするため、m=±1と定義している。

【0033】(第1実施例) 本実施例における投影レン

20 ズ系の数値データは後記するが、その断面図を図6に、その球面収差、非点収差、ディストーション、コマ収差を示す収差図を図7に、また、本実施例の投影レンズ系で使用しているDOEのピッチの配列を図8に示す。図6において、符号11がDOEであり、図8において、マイナスのピッチは、凹レンズ作用を持つことを示す。また、本実施例を含むDOE・屈折系で発生している3次収差を表1に示す。

【0034】

表 1 : 本実施例の投影レンズ (FN 3 6) の 3 次収差とさらに広フィールド化した際 (FN 4 6、FN 6 0) の 3 次収差の変化

ただし、FN : 視野数 (露光領域)

SA : 球面収差

TCO : タンジェンシャルコマ

TAS : タンジェンシャル非点収差

SAS : サジタル非点収差

DST : ディストーション

PTZ : ペッツパール和

		FN 3 6 (本実施例)		FN 4 8	FN 6 0
		球面作用	非球面作用		
DOE で発生する収差	SA	-0.002	10.354	18.088	26.182
	TCO	0.018	0.299	9.785	26.181
	TAS	-0.084	0.003	1.614	8.488
	SAS	-0.028	0.001	0.538	2.829
	DST	-0.001	0.000	0.079	0.890
	PTZ	0	0	0	0
屈折系で発生する収差	SA	-10.357		-18.092	-26.184
	TCO	-0.315		-9.785	-26.183
	TAS	0.079		-1.615	-8.489
	SAS	0.026		-0.538	-2.829
	DST	-0.004		-0.088	-0.913
	PTZ	-0.000		-0.000	0.000
条件式 (1) の p 値		0.65 h		0.45 h	0.33 h

【0035】本実施例の投影レンズ系 10 は広露光面積化に重点を置いている。広露光面積化する際には、像面湾曲の補正がより重要となるので、ペッツパール和を良好に補正する必要がある。この投影レンズ系 10 は、レンズ L 7 とレンズ L 8 からなるレンズ群 12、及び、レンズ L 12 とレンズ L 13 からなるレンズ群 13 という互いに凹面を向かい合わせたレンズ群を 2 組備えており、両レンズ群 12、13 の間に凸レンズ群 14 を配置している。この構成により、上記の凹面での光線高を比較的小さくし、この凹面の凹パワーを強くすることで、ペッツパール和の補正を行っている。また、DOE 11 は、屈折率無限大なる屈折系レンズと等価であるので、ペッツパール和は全く悪化させない。以上の理由により、本実施例の投影レンズ系 10 は、良好なペッツパール和を持つ。

【0036】また、ステップレンズの場合、球面収差の補正が特に重要で、色収差としては、波長変動によるガウス像面の移動 (軸上色収差) の補正が重要である。したがって、特開平 2-1109 号、特開平 4-2145

16 号に開示されているように、球面収差、軸上色収差の補正に有効な瞳付近あるいはマージナル光線高の大きな箇所に DOE を使用するとよい。そこで、本実施例では、DOE 11 をマージナル光線高の大きな箇所に使用している。

【0037】本実施例における DOE 11 のピッチの配列は、図 8 に示す通りである。DOE 11 の光軸から有効径周辺に向かうにつれ、弱い凸作用 (大きなピッチ) → 強い凸作用 (小さなピッチ) → 弱い凸作用 (大きなピッチ) → ノーパワー → 弱い凹作用 (大きなピッチ) → 強い凹作用 (小さなピッチ) と、正パワーから負パワーへ連続的に変化している。すなわち、非常に大きな非球面的作用を持っている。通常の屈折系レンズにこのように大きな非球面作用を持たせようとすると、形状が複雑となるので、高精度の加工が非常に困難となる。しかし、DOE の場合は、通常の球面作用を持つ DOE の製作も、本実施例のような非球面作用を持つ DOE の製作も、製法は同じで製作性の難易度に差がない。

【0038】一般に、DOE では、高回折効率を得るた

めにブレース化が行われるが、本実施例のDOE 11の断面図を誇張して図9に示す。図9に示すように、凹レンズ作用を持つ領域では、ブレース角を凸レンズ作用を持つ領域とは反転させる。図9の概念図では、ブレース化を行っているが、もちろん、図4に示すような階段近似によるブレース化近似を行ってもよい。

【0039】図8のようなピッチ配列による収差補正作用を以下に述べる。表1に示す通り、特許請求の範囲第1項を満足する本実施例におけるDOE 11は、多大な収差補正を行っており、その収差補正は、球面作用ではなく、特許請求の範囲第1項を満足する非球面作用によりなされていることが分かる。

【0040】本実施例におけるDOE 11は、石英レンズで発生している球面収差、コマ収差、非点収差、ディストーションと反対符号の大きな逆収差を発生させている。その結果、レンズ全系の球面収差、コマ収差、非点収差、ディストーションを極めて良好に補正している。

【0041】以上述べたように、本発明の特許請求の範囲第1項を満足するDOE 11の使用により、投影レンズ系10のザイデルの5収差全てが良好に補正されている。

【0042】以上は、3次収差についてであるが、特許請求の範囲第1項を満足するDOE 11は、有効径周辺の凹作用により、屈折系レンズにより発生するマイナスの高次球面収差を補正する等、高次収差も良好に補正している。その結果、図7の収差図に示すように、良好な性能のレンズ系が得られている。

【0043】また、DOE 11が近軸的には正パワーであることから、屈折系レンズで発生する軸上色収差も補正している。例えば、このレンズ系を $248.38 \pm 0.005$  nmの波長の光で使用すると、石英レンズ群により $\pm 1.1$   $\mu$ mの軸上色収差が発生するが、DOE 11が $\pm 0.2$   $\mu$ mの逆色収差を発生させ、色収差の補正を行っている。

【0044】DOE 11の有効径周辺部が凹作用ではなく凸作用のままだと、収差補正能力が不十分である。D

OE 11の有効径周辺部が凸作用の場合の投影レンズ系の図7と同様な収差図と図8と同様なDOEのピッチの分布をそれぞれ図10、図11に示す。

【0045】図7と図10を比較すれば分かるように、DOEが凸レンズ作用しか持たないと、DOEの収差補正能力があまり大きくなく、レンズ系の性能も不十分であることが分かる。なお、本実施例におけるDOE 11は、製作の容易さから、平行平面板の表面に回折面を設けているが、球面、非球面の曲面上に回折面を加工するとさらによい。平行平面板の表面に回折面を加工するということは、ultra-high index lens のベンディングを行わないということで、収差補正能力を制限する。その点、曲面上に回折面を加工すると、屈折系レンズとultra-high index lens の接合レンズの接合面も収差補正に寄与することになり、収差補正上好ましい。

【0046】また、本実施例ではDOEを1枚しか使用していないが、2枚以上使用すると、さらに収差補正効果が増して好ましいことは言うまでもない。

【0047】また、本実施例における投影レンズ系において、好ましくは、

$$(1) \quad h/2 \leq p$$

なる条件を満足することが望ましい。ただし、hはDOEの有効半径、pはDOE中間部のノーパワー部の半径である。

【0048】pが条件式(1)の下限値を下回ると、DOEの収差補正量が極度に大きくなり、DOEの有効径周辺での凹作用が強くなりすぎる。この結果、サブミクロンのピッチが必要となり、DOEの製作が非常に困難となる。

【0049】実際に本実施例の投影レンズを広フィールド化して行った際の、DOEで発生する3次収差係数、レンズ全系で発生する3次収差係数を表1に、広フィールド化(FN46、FN60)に伴うピッチ分布の変化を図12、図13に示す。

【0050】

表2：本実施例の投影レンズ(FN36)を広フィールド化した際(FN46、FN60)のDOEの焦点距離の変化(単位:mm)

	FN36 (本実施例)	FN48	FN60
DOEの焦点距離	2790	2762	2731

【0051】表2に示したように、広フィールド化に伴うDOEの焦点距離の変化はない。すなわち、球面作用にあまり変化はない。にも係わらず、表1に示すように、広フィールド化に伴い増加する屈折系レンズ(石英レンズ)の収差をDOEが良好に補正するのは、本発明の特許請求の範囲の非球面作用による。広フィールド化に伴い、DOEの非球面作用は増し、屈折レンズ(石英レンズ)の収差を打ち消す大きな逆収差を発生させる。

その結果、投影レンズ系は良好に収差補正がなされる。

【0052】しかし、DOEの非球面作用が増加すると収差補正能力が増すが、図12、図13に示すように、DOE周辺の最小ピッチが極端に小さくなり、製作が非常に困難となる。よって、条件式(1)を満たすのが望ましい。

【0053】本実施例では、 $p = 0.65h$ で、最小ピッチは、図8に示すように、 $5.4 \mu$ mと製作性の問題の

ない値である。

【 0 0 5 4 】 以上述べたように、本実施例によれば、ウエハ・レクチル間＝800mmという短い距離を保ったまま、NA0.48、露光領域φ36mmという高解像力・広露光面積の投影レンズ系が実現できる。

【 0 0 5 5 】 なお、後記する数値データにおいて、第33面が非球面で、非球面形状は(式5)で定義される。また、第31面～第32面がDOE11を加工する基板で、第33面～第34面で定義されるのがDOE11が相当するultra-high index lens である。

【 0 0 5 6 】 (第2実施例) 本実施例における投影レンズ系20の数値データは後記するが、その断面図を図14に、その図7と同様な収差図を図15に、また、本実施例の投影レンズ系で使用しているDOEのピッチの配列を図16に示す。図14において、符号21がDOEである。

【 0 0 5 7 】 本実施例も、第1実施例と同様、色収差の補正より投影レンズ系の広露光面積化に重点を置いており、屈折系レンズ(石英レンズ)の構成は第1実施例とほぼ同様である。本実施例では、DOE21が光束径が比較的小さな箇所に配置されている。このとき、DOE21の外径が比較的小さくできるので、製作上好都合である。

【 0 0 5 8 】 この場合、DOE21が瞳付近にあるので、コマ収差、非点収差、ディストーション、像面湾曲という軸外収差をあまり悪化させることなく、大きなプラスの球面収差を発生させている。その結果、屈折系レンズで発生しているマイナスの球面収差を改善し、良好な性能の投影レンズ系を実現している。

【 0 0 5 9 】 また、凹レンズのパワーの増大に伴う収差の発生をDOE21が補正しているため、レンズ全系で発生するベッツパール和が大きく改善されている。

【 0 0 6 0 】 なお、本実施例では、 $p=0.57h$ と、条件式(1)を満足しており、製作可能なピッチとなっている。

【 0 0 6 1 】 なお、後記する数値データにおいて、第27面が非球面で、非球面形状は(式5)で定義される。また、第25面～第26面がDOE21を加工する基板で、第27面～第28面で定義されるのがDOE21が相当するultra-high index lens である。

【 0 0 6 2 】 (第3実施例) 本実施例における投影レンズ系30の数値データは後記するが、その断面図を図17に、その図7と同様な収差図を図18に、また、本実

施例の投影レンズ系で使用しているDOEのピッチの配列を図19に示す。図17において、符号31がDOEである。

【 0 0 6 3 】 本実施例は、色収差の補正より投影レンズの高NA化に重点を置いている。屈折系レンズ(石英レンズ)の構成は第1実施例とほぼ同様である。あまり外径の大きなDOEを使用したくない場合は、本実施例のように、DOE31を瞳付近のように光束径が比較的小さな箇所に配置すればよい。また、この場合には、広フィールド化に伴うDOE31の有効径の増加がないので、DOE31の最小ピッチが小さくなり難く、製作上好ましい。

【 0 0 6 4 】 本実施例の場合も、特許請求の範囲第1項の非球面作用により、多大な収差補正がなされている。この場合のDOE31も、屈折系レンズで発生する球面収差、コマ収差、非点収差、ディストーションと反対符号の大きな逆収差を発生させている。その結果、高NA化設計で問題となる球面収差を中心に、諸収差を良好に補正している。また、第1、第2実施例と同様、DOE31の使用で像面湾曲は大きく改善されている。

【 0 0 6 5 】 なお、本実施例では、 $p=0.74h$ と、条件式(1)を満足しており、製作可能なピッチとなっている。

【 0 0 6 6 】 なお、後記する数値データにおいて、第27面が非球面で、非球面形状は(式5)で定義される。また、第25面～第26面がDOE31を加工する基板で、第27面～第28面で定義されるのがDOE31が相当するultra-high index lens である。

【 0 0 6 7 】 以下、各実施例の数値データを示す。面番号は、レンズ面の物体側から数えた通し番号であり、面番号に、上記したように、DOEが相当するultra-high index lens 11、21、31のレンズ面の番号を含めてある。Rは曲率半径、dは面間隔、VMは硝材で、硝材名のDOEは上記のultra-high index lens を構成する仮想硝材を示す。ここでは、ultra-high index lens を構成する仮想硝材の屈折率は1.0001、石英の屈折率は1.508379としている。また、λは波長、NAは開口数、φは露光領域の直径、□は露光領域の1辺の長さ、βは倍率、OIDは物像間距離を示す。

【 0 0 6 8 】 第1実施例

$\lambda = 248\text{nm}$ ,  $NA=0.48$ ,  $\phi=36\text{mm}$  (□25mm),  
 $\beta = 1/5$ ,  $OID=800\text{mm}$

面番号	R	d	VM
1	-161.715	10.000	石英
2	-199.952	0.100	
3	340.968	10.000	石英
4	142.471	11.075	
5	354.193	10.000	石英
6	176.097	12.704	



13

14

7	1212.997	18.058	石英
8	-256.398	0.100	
9	203.590	20.354	石英
10	-1353.068	0.100	
11	175.770	27.036	石英
12	-251.160	0.100	
13	1001.806	10.000	石英
14	72.058	23.310	
15	-164.443	10.000	石英
16	121.239	34.141	
17	374.728	10.000	石英
18	204.012	37.747	
19	178.226	19.926	石英
20	-384.487	0.100	
21	537.059	11.469	石英
22	-923.608	0.100	
23	254.543	10.000	石英
24	147.932	23.858	
25	-103.925	10.000	石英
26	336.922	51.251	
27	29381.534	17.922	石英
28	-291.819	14.167	
29	674.998	32.585	石英
30	-203.019	0.100	
31	$\infty$	10.000	石英 (DOEの基板)
32	$\infty$	0.000	
33 (非球面)	$2.79043 \times 10^7$	0.000	DOE
34	$\infty$	0.100	
35	439.333	30.382	石英
36	-262.348	0.100	
37	109.366	30.642	石英
38	319.908	7.633	
39	186.858	41.685	石英
40	56.280	13.586	
41	124.936	10.000	石英
42	72.744	0.100	
43	56.018	13.034	石英
44	70.161	29.956	
45	77.762	10.000	石英
46	51.774	0.313	
47	46.306	20.929	石英
48	-173.472	3.236	
49	-102.641	10.000	石英
50	-308.947		

非球面係数

第33面

$$R = 2.79043 \times 10^7$$

$$k = -1$$

$$A = -2.73103 \times 10^{-12}$$

$$B = -1.50751 \times 10^{-17}$$

$$C = -2.53992 \times 10^{-12}$$

$$D = -1.91297 \times 10^{-14}$$

【0069】第2実施例

$$\lambda = 248 \text{ nm}, NA = 0.48, \phi = 33 \text{ mm} (\square 23 \text{ mm}),$$

$$50 \quad \beta = 1/5, OI D = 800 \text{ mm}$$

面番号	R	d	VM
1	-158.037	10.000	石英
2	-195.978	0.100	
3	418.017	10.000	石英
4	150.691	10.660	
5	593.972	10.000	石英
6	184.051	18.792	
7	1355.015	15.227	石英
8	-312.234	0.100	
9	283.224	14.666	石英
10	-26521.348	0.100	
11	193.354	26.735	石英
12	-226.777	0.100	
13	227.211	17.701	石英
14	82.978	19.646	
15	-206.100	33.573	石英
16	97.028	15.098	
17	-176.795	10.000	石英
18	-444.638	36.711	
19	986.849	15.336	石英
20	-202.844	12.149	
21	94.405	14.535	石英
22	90.169	33.580	
23	-86.788	19.011	石英
24	-313.565	36.723	
25	$\infty$	10.000	石英 (DOEの基板)
26	$\infty$	0.000	
27 (非球面)	$2.52640 \times 10^7$	0.000	DOE
28	$\infty$	4.489	
29	-2416.732	22.039	石英
30	-213.149	3.841	
31	2712.715	33.650	石英
32	-166.291	0.100	
33	265.058	25.092	石英
34	-898.699	2.169	
35	131.586	25.030	石英
36	456.448	4.724	
37	135.521	30.512	石英
38	60.945	15.469	
39	153.381	10.000	石英
40	83.658	0.100	
41	59.070	12.582	石英
42	69.362	40.454	
43	88.193	12.159	石英
44	53.372	0.109	
45	46.865	21.483	石英
46	-214.592	3.453	
47	-110.371	10.000	石英
48	-372.046		

17

$$R = 2.52640 \times 10^7$$

$$k = -1$$

$$A = -5.11751 \times 10^{-11}$$

$$B = 8.54374 \times 10^{-11}$$

$$C = -1.44876 \times 10^{-11}$$

面番号	R	d	VM
1	-7183.426	12.036	石英
2	-277.966	0.100	
3	1753.436	10.000	石英
4	133.116	20.892	
5	-129.156	10.000	石英
6	246.617	51.556	
7	1186.050	26.334	石英
8	-180.123	0.100	
9	281.287	27.319	石英
10	-367.991	0.100	
11	171.041	26.232	石英
12	-1814.658	0.100	
13	83.495	10.000	石英
14	68.446	31.840	
15	-400.118	10.000	石英
16	78.082	18.004	
17	-14254.367	10.000	石英
18	227.084	11.187	
19	142.747	25.105	石英
20	-220.789	0.100	
21	-17980.404	12.758	石英
22	-253.596	11.366	
23	-2838.911	10.000	石英
24	155.055	8.134	
25	$\infty$	10.000	石英 (DOEの基板)
26	$\infty$	0.000	
27 (非球面)	$1.54177 \times 10^7$	0.000	DOE
28	$\infty$	8.135	
29	-153.870	10.000	石英
30	187.267	44.249	
31	-477.781	46.399	石英
32	-200.350	1.458	
33	-1841.575	32.478	石英
34	-136.949	0.100	
35	219.727	26.348	石英
36	-1006.903	0.100	
37	94.856	28.649	石英
38	189.397	0.100	
39	106.287	26.252	石英
40	52.251	6.996	
41	60.567	10.000	石英
42	50.025	0.100	
43	46.763	14.474	石英
44	49.969	17.818	

18

$$D = -2.04374 \times 10^{-11}$$

【0070】第3実施例

$$\lambda = 248 \text{ nm}, \text{ NA} = 0.60, \phi = 24 \text{ mm} (\square 17 \text{ mm}),$$

$$\beta = 1/5, \text{ O I D} = 800 \text{ mm}$$

19

4 5	59.808
4 6	38.583
4 7	35.807
4 8	956.425
4 9	-141.699
5 0	-377.416

非球面係数

第 2 7 面

$$R = 1.54177 \times 10^7$$

$$k = -1$$

$$A = -1.22700 \times 10^{-11}$$

$$B = -4.93739 \times 10^{-14}$$

$$C = 4.35829 \times 10^{-11}$$

$$D = 1.22769 \times 10^{-11}$$

【 0 0 7 1 】

【発明の効果】以上説明したように、本発明によれば、レンズ材料として使用できる硝材が限定されている場合に、色収差を含む諸収差を良好に補正したコンパクトで製作性の問題の少ない高解像力・広露光面積の投影レン

ズ系を提供することができる。

【図面の簡単な説明】

【図 1】本発明で用いる回折光学素子を説明するための屈折の原理図である。

【図 2】本発明で用いる回折光学素子を説明するための回折の原理図である。

【図 3】ブレース化した回折光学素子の断面図である。

【図 4】ブレース近似化した回折光学素子の断面図である。

【図 5】超高屈折率レンズ (ultra-high index lens) の説明図である。

【図 6】本発明の第 1 実施例の投影レンズ系の断面図である。

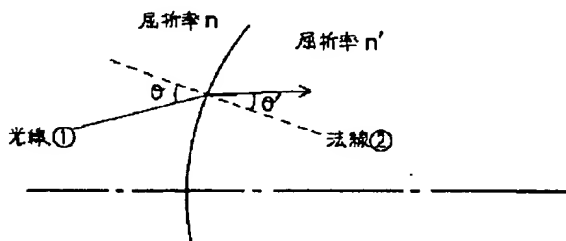
【図 7】第 1 実施例の球面収差、非点収差、ディストーション、コマ収差を示す収差図である。

【図 8】第 1 実施例の投影レンズ系に使用している回折光学素子のピッチの分布を示す図である。

【図 9】第 1 実施例の投影レンズ系に使用している回折光学素子のブレース角を説明するための概念図である。

【図 10】凸作用の回折光学素子を用いる投影レンズ系

【図 1】



20

10.000	石英
0.100	
20.164	石英
2.817	
8.000	石英

の図 7 と同様な収差図である。

【図 11】図 10 のレンズ系に使用している回折光学素子のピッチの分布を示す図である。

10 【図 12】第 1 実施例の投影レンズ系を広フィールド化した際の回折光学素子のピッチの分布を示す図である。

【図 13】第 1 実施例の投影レンズ系をさらに広フィールド化した際の回折光学素子のピッチの分布を示す図である。

【図 14】第 2 実施例の投影レンズ系の断面図である。

【図 15】第 2 実施例の図 7 と同様な収差図である。

【図 16】第 2 実施例に使用している回折光学素子のピッチの分布を示す図である。

【図 17】第 3 実施例の投影レンズ系の断面図である。

20 【図 18】第 3 実施例の図 7 と同様な収差図である。

【図 19】第 3 実施例に使用している回折光学素子のピッチの分布を示す図である。

【符号の説明】

①…光線

②…法線

③…DOE

④…ultra-high index lens

a…フレネルレンズ形状の断面の溝の深さ

1 0…第 1 実施例の投影レンズ系

1 1…第 1 実施例に使用している DOE

1 2…互いに凹面を向かい合わせた第 1 のレンズ群

1 3…互いに凹面を向かい合わせた第 2 のレンズ群

1 4…両レンズ群 1 2、1 3 の間の凸レンズ群

2 0…第 2 実施例の投影レンズ系

2 1…第 2 実施例に使用している DOE

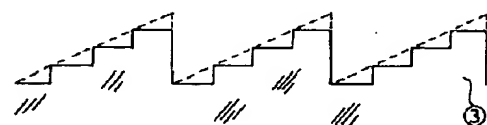
3 0…第 3 実施例の投影レンズ系

3 1…第 3 実施例に使用している DOE

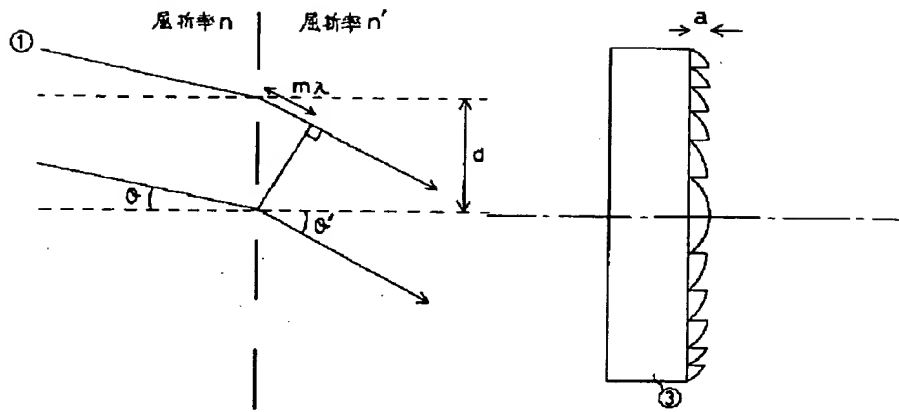
L 7、L 8…第 1 レンズ群を構成するレンズ

L 1 2、L 1 3…第 2 レンズ群を構成するレンズ

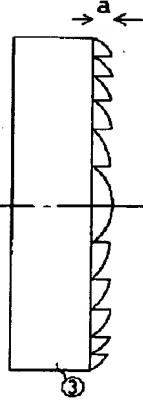
【図 4】



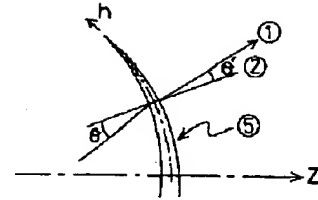
【図 2】



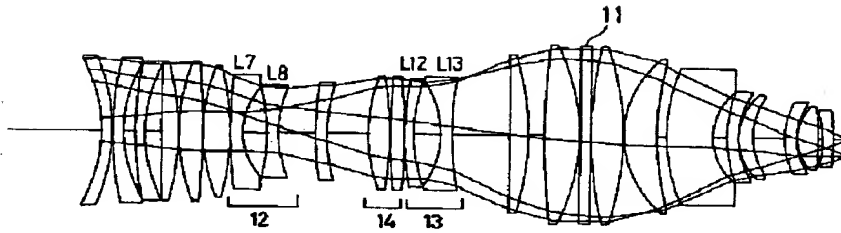
【図 3】



【図 5】

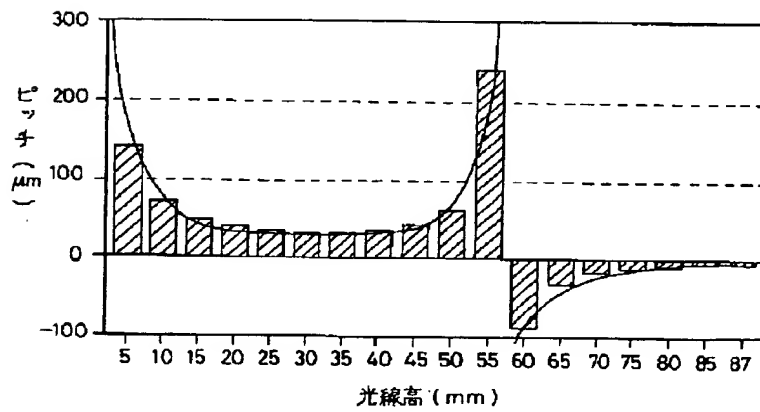


【図 6】

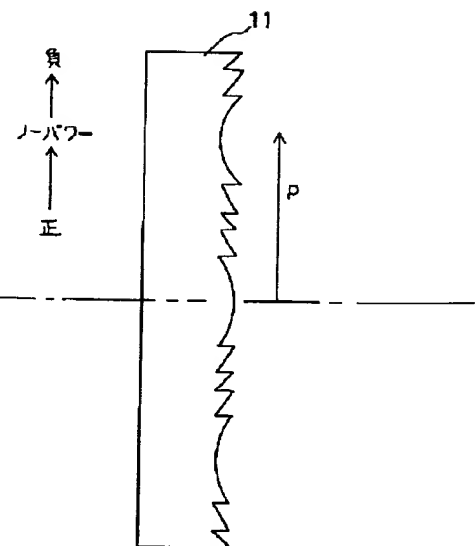


10

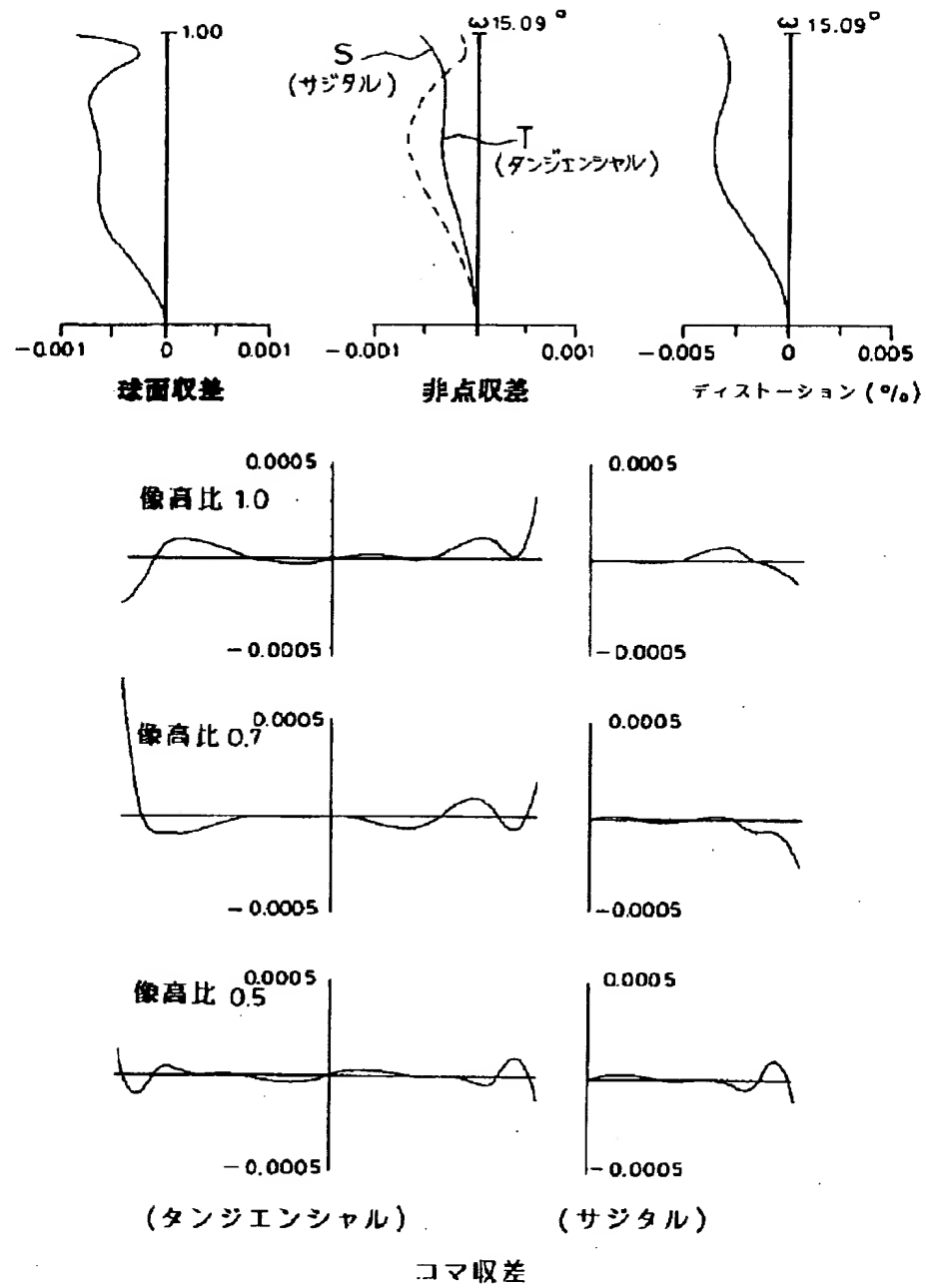
【図 8】



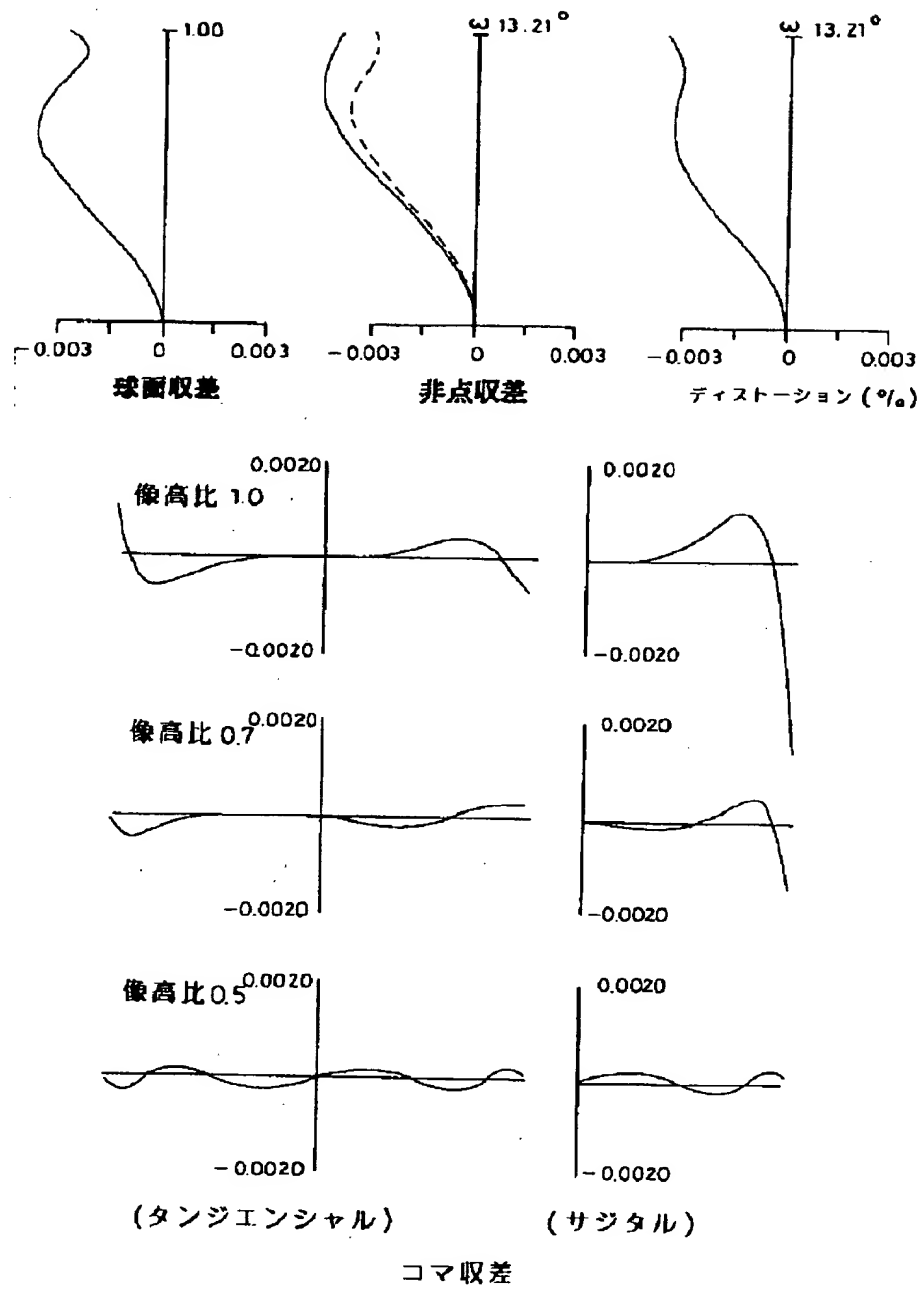
【図 9】



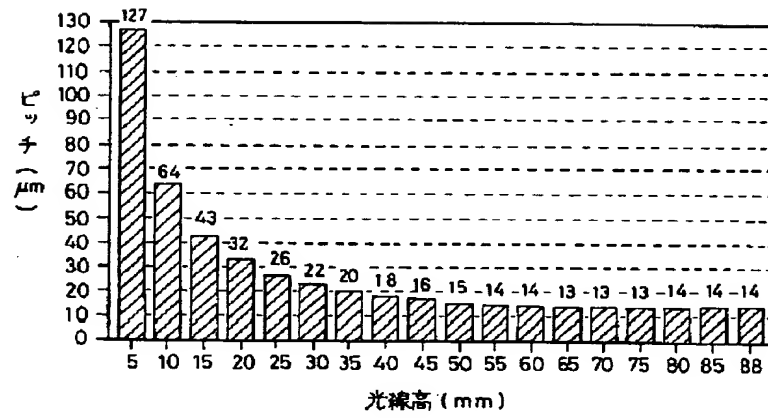
【 図 7 】



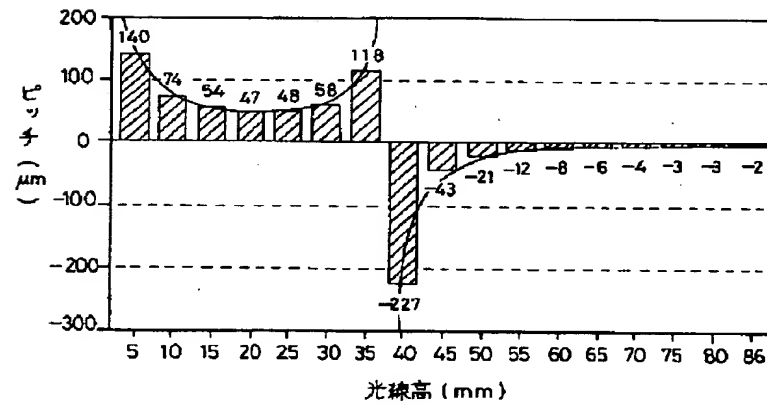
【図 10】



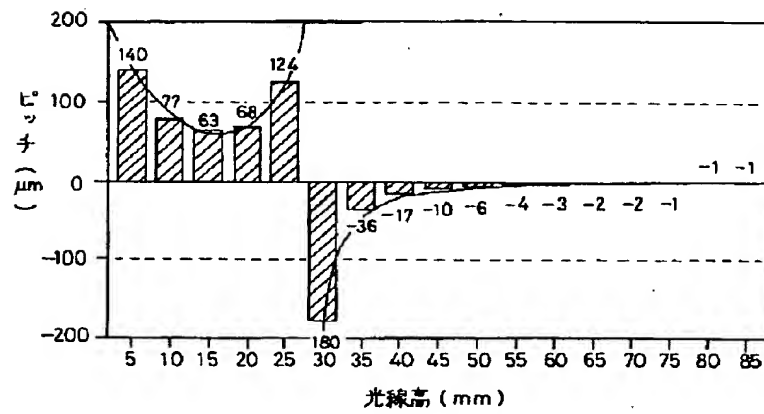
【図 1 1】



【図 1 2】

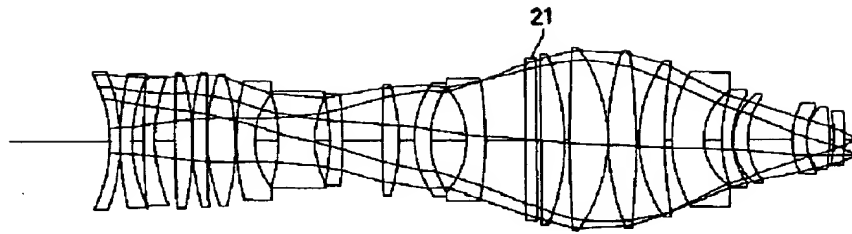


【図 1 3】

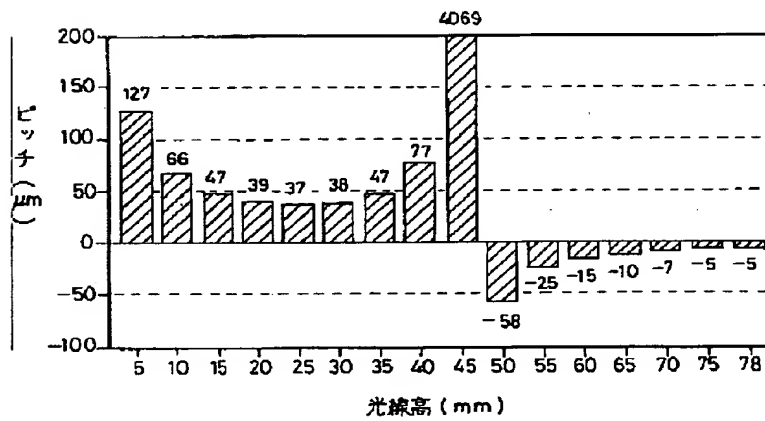




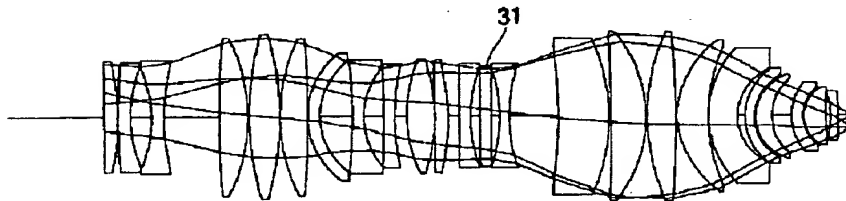
【図 1 4】

20

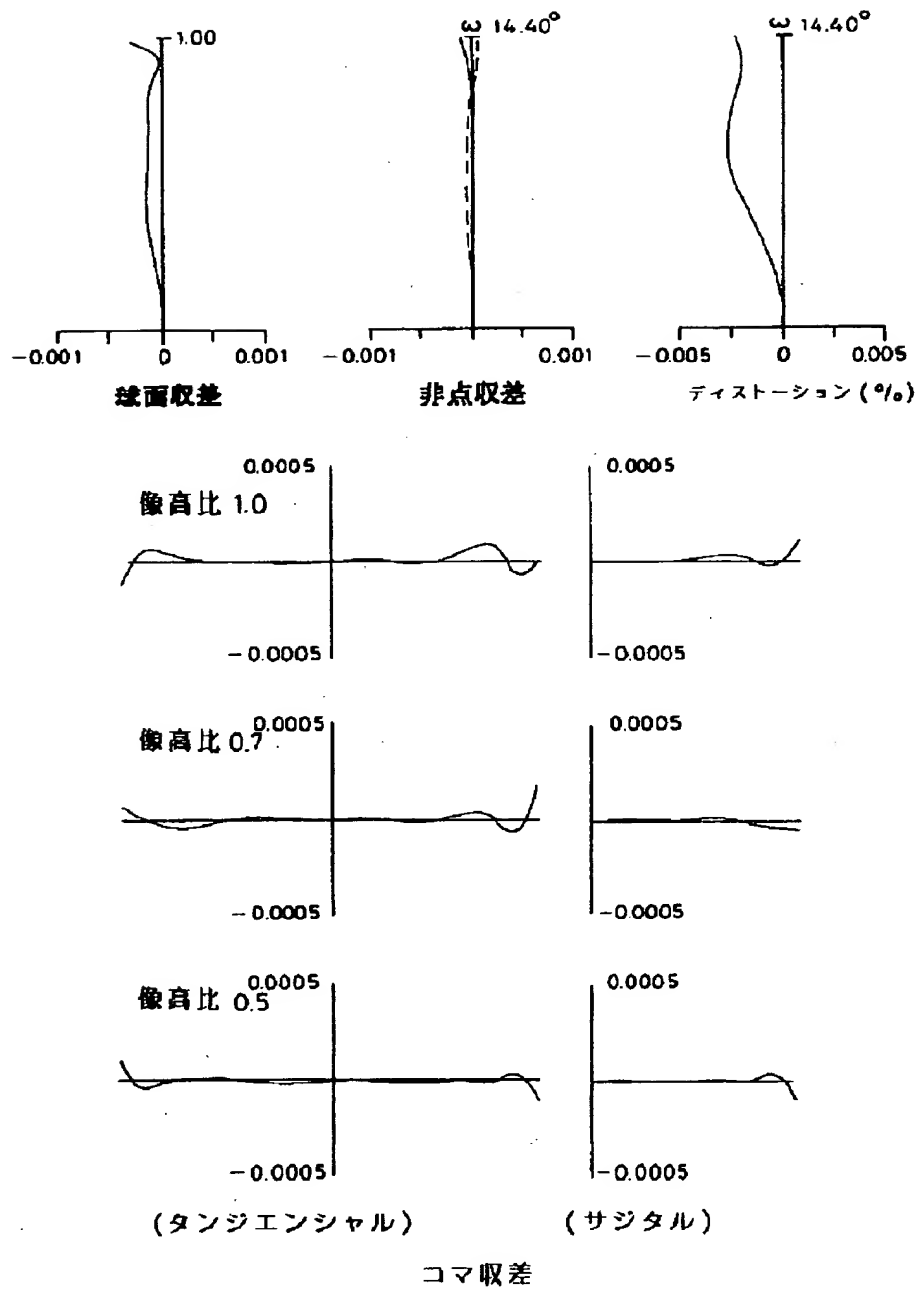
【図 1 6】



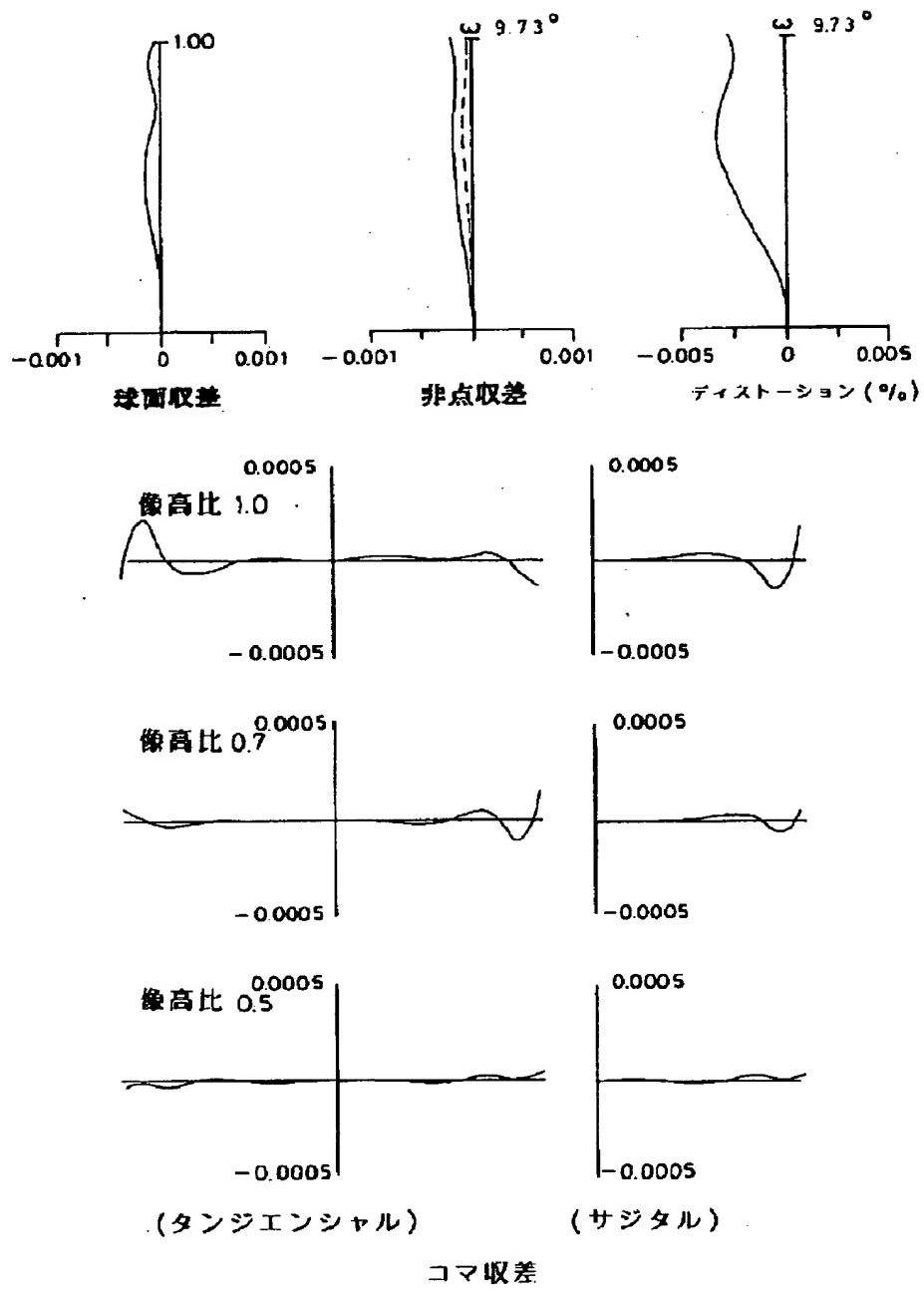
【図 1 7】

30

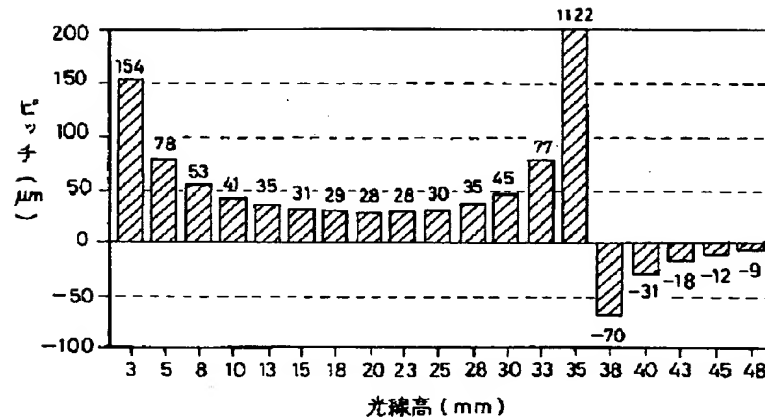
【図 15】



【図 18】



【図 19】



【手続補正書】

【提出日】平成 5 年 6 月 1 1 日

【手続補正 1】

【補正対象書類名】明細書

【補正対象項目名】0 0 3 1

【補正方法】変更

【補正内容】

【0 0 3 1】具体的には、ultra-high index lens を (式 5) で定義される非球面レンズとして設計したとすると、

$$z = c h^2 / \{ 1 + \{ 1 - c^2 (k+1) h^2 \}^{1/2} \} + A h^4 + B h^6 + C h^8 + D h^{10} \quad \dots (式 5)$$

ただし、 $z$  : 光軸でレンズに接する接平面からのずれ (サグ値)

$c$  : 曲率

$h$  : 光軸からの距離

$k$  : 円錐定数

$A$  : 4 次非球面係数

$B$  : 6 次非球面係数

$C$  : 8 次非球面係数

$D$  : 10 次非球面係数

(式 4)、(式 5) より、

$$d = m \lambda / \{ (n-1) dz / dh \} \\ = [m \lambda / (n-1)] \times [c h / \{ 1 - c^2 (k+1) h^2 \}^{1/2} + 4 A h^3 + 6 B h^5 + 8 C h^7 + 10 D h^9]^{-1} \quad \dots (式 6)$$

が得られる。この (式 6) に従って DOE のピッチ  $d$  分布を決めればよい。なお、以下に示す実施例では、非球面項として 10 次までしか使用していないが、もちろん 12 次、14 次・・・の非球面項を使用してもよい。

【手続補正 2】

【補正対象書類名】明細書

【補正対象項目名】0 0 3 2

【補正方法】変更

【補正内容】

【0 0 3 2】上記 (式 6) より明らかなように、回折次数  $m$  を大きくすると、ピッチ  $d$  が大きくなり、製作が易しくなることが分かる。以下の実施例では、説明を簡単にするため、 $m = +1$  と定義している。